

(9) BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND

® Patentschrift DE 197 20 009 C 2 Int. Cl.⁷: F 02 D 41/14 F 02 D 41/30

PATENT- UND

MARKENAMT

(2) Aktenzeichen:

F 02 D 41/38 197 20 009.5-26

② Anmeldetag: 13. 5. 1997 Offenlegungstag: 19. 11. 1998 der Patenterteilung: 31. 8. 2000

Veröffentlichungstag

Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

(3) Patentinhaber:

Siemens AG, 80333 München, DF

(12) Erfinder:

Wenzlawski, Klaus, Dr., 90429 Nürnberg, DE; Larisch, Benno, 92421 Schwandorf, DE; Freudenberg, Hellmut, 93080 Pentling, DE

(6) Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht gezogene Druckschriften:

> DE 34 03 260 C2 US 45 90 907

Werfahren zur Zylindergleichstellung bezüglich der Kraftstoff-Einspritzmenge bei einer Brennkraftmaschine

Verfahren zur Zylindergleichstellung bezüglich der Kraftstoff-Einspritzmenge bei einer mehrzylindrigen Brennkraftmaschine, wobei zur adaptiven Gleichstellung der Zylinder

- die Werte für die Drehzahl bei Expansion (N_EXP(i)) und die Drehzahl bei Kompression (N_CPR(i)) für jeden Zylinder (i) der Brennkraftmaschine erfaßt werden.

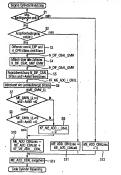
- daraus jeweils eine Drehzahldifferenz (N DIF(i)) gebildet wird

die Drehzahldifferenz (N_DIF(i)) mittels einer gleitenden Mittelwertbildung (N_DIF_CBAL_GMW(i)) gefiltert wird, in Abhängigkeit von der gefilterten Drehzahldifferenz (N_DIF_CBAL_GMW(i)) zylinderindividuelle Adaptions-mengen (ME_ADD_CBAL(i)) für die Zylindermengen-

gleichstellung ermittelt werden, indem den gefilterten . Drehzahldifferenzen (N_DIF_CBAL_GMW(i)) ein Drehzehlmittelwert (N_DIF_CBAL_MW_GMW) über alle Zylinder (i) gebildet

- eine Regelabweichung (N_DIF_CBAL(i)) eines jeden Zylinders (i) zum Mittel der Abweichung (N_DIF_CBAL_MW_GMW) aller ZylInder (i) berechnet wird und

- abhängig von der Regelabweichung (N_DIF_CBAL(i)) für Leerlaufkraftstoffmenge eine (KF_ME_ADD_I_CBAL) in einem Kennfeld abgelegt sind. die bei der Berechnung der Adaptionswerte (ME_ADD_CBAL(i)) berücksichtigt werden.



DE 197 20 009 C 2

Beschreibung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Zylindergleichstellung bezüglich der Kraftstoff-Einspritzmenge bei einer Brennkraftmaschine gemäß dem Oberbegriff von Patentanspruch 1.

Kritische Betriebsbereiche einer Dieselhrennkraftmaschine sind Leerlauf und niedrige Teillast. Obwohl in diesem Betriebsbereich die Verbrauchswerte im Vergleich zu einer Otto-Brennkraftmaschine sehr günstig sind, wird bei modernen Dieselbrennkraftmaschinen aus Gründen der Wirtschaftlichkeit die Leerlaufdrehzahl weiter abgesenkt. Dabei wirken sich Unregelmäßigkeiten der Drehmomentabgabe, die beispielsweise darauf beruhen, daß aufgrund von Toleranzen der einzelnen Einspritzkomponenten den einzelnen Zylindern der Brennkraftmaschine unterschiedliche Kraftstoffmengen 10 eingespritzt werden, in einer immer größeren, bemerkbaren Ungleichförmigkeit der Drehzahl aus. Die entstehenden Ungleichförmigkeiten können zum Beispiel in Kraftfahrzeugen zu einer nicht mehr zu vernachlässigenden Laufunruhe führen und Vibrationen verursachen.

Aus der DE 34 03 260 C2 ist ein Verfahren und eine Vorrichtung zum Steuern bzw. Regeln der Menge an Brennstoff, die in einen Mehrzylindermotor eingespritzt wird, bekannt, Dabei wird die Motordrehzahl periodisch bei jedem vorbet5 stimmten Kurbelwellenwinkel erfaßt, um eine Mehrzahl von Motordrehzahlwerten zu erhalten, deren Zahl gleich einem ganzzahligen Vielfachen der Zahl der Motorenzylinder ist. Entweder maximale oder minimale Werte unter der Mehrzahl der Motordrehzahldaten werden bestimmt und diese Verfahrensschritte werden für eine Zeitdauer wiederholt, die alle Leistungshübe in den Zylindern umfaßt, und durch eine Mehrzahl von Sätzen der Motorendrehzahldaten erhalten wird. Dann wird die Ordnung der Motordrehzahldaten, die den maximalen oder minimalen Wert innerhalh eines jeden Satzes 20 ergeben, bestimmt und eine Majoritätsentscheidung wird getroffen, um zu bestimmen, welcher Rang der Daten am häu-

figsten in allen Sätzen das Maximum oder Minimum ergibt. Die Differenz zwischen Maximal- oder Minimalwerten wird für jeden Datensatz bestimmt und der Betrag an Brennstoff, der dem Motor zugeführt werden soll, wird so gesteuert, daß die Differenz bei allen Zylindern gleich wird. Der Betrag an Brennstoff, der dem Motor zugeführt wird, wird grundlegend durch Verwendung von Betriebsparametern des Motors bestimmt und eine Basisbrennstoffeinspritzmenge wird unter Verwendung der Differenz korrigiert.

In der US 4,590,907 ist ein Verfahren zur Zylindergleichstellung bezüglich der Kraftstoff-Binspritzmenge bei einer mehrzylindrigen Brennkraftmaschine bekannt, wobei zur adaptiven Gleichstellung der Zylindereinspritzmenge Drehzahlabweichungen erfaßt und ausgewertet werden. Hierzu werden Werte für die Drehzahl der Expansion und Werte für die Drehzahl bei der Kompression für jeden einzelnen Zylinder der Brennkraftmaschine erfaßt und daraus jeweils eine 30 Drehzehldifferenz gebildet. In Abhängigkeit von der Drehzehldifferenz werden zylinderindividuelle Adaptionsmengen für den einzuspritzenden Kraftstoff zur Zylindermengengleichstellung ermittelt. Dadurch können Motorvibrationen aufgrund von unterschiedlichen Mengen an eingespritzten Kraftstoff gemindert werden.

Der vorliegenden Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren der eingangs genannten Art anzugehen, mit dem die durch ungleichmäßige Drehmomentabgabe hervorgerufene Drehzahlungleichförmigkeit der einzelnen Zylinder

35 einer mehrzylindrigen Brennkraftmaschine auf einfache Weise minimiert werden kann.

Diese Aufgabe wird gemäß den Merkmalen des Patentanspruches 1 gelöst, Durch Heranziehung der gefülterten Drehzahldifferenz zwischen Kompression und Expansion des einzelnen Zylinders zur Gleichstellung der Kraftstoff-Einspritzmenge wird der Energiegewinn des Verbrennungsvorganges ausgenutzt. Dieser Energiegewinn wird für alle Zylinder gleichgesetzt, wodurch sich eine erhöhte Laufruhe, insbesondere im unteren Teillastbetrieb und im Leerlauf ergibt. Hierzu worden in Abhängigkeit von der gefilterten Drehzahldifferenz zylinderindividuelle Adaptionsmengen für die Zylindermengengleichstellung ermittelt, in dem aus den gefilterten Drehzahldifferenzen ein Drehzahlmittelwert über alle Zylinder gebildet und eine Regelabweichung eines jeden Zylinders zum Mittel der Abweichung aller Zylinder berechnet wird. Abhängig von der Regelabweichung sind Werte für eine Leerlaufkraftstoffmenge in einem Kennfeld abgelegt, die bei der Berechnung der Adaptionswerte berücksichtigt werden:

Vorteilhafte Weiterbildungen des Verfahrens finden sich in den Unteransprüchen.

Das Verfahren wird im folgenden anhand der einzigen Zeichnungsfigur näher erläutert. Es zeigt in Form eines Ablaufplanes die einzelnen Schritte zur Zylindergleichstellung (Cylinder Balancing) durch Ermittlung der zylinderindividuel-

len Adaptionswerte für die einzuspritzende Kraftstoffmenge.

In einem ersten Verfahrensschritt S1 wird überprüft, ob vorgegebene Bedingungen erfüllt sind, die eine Einberechnung der Adaptionswerte (Cylinder Balancing-Werte) in die Gesamtformel für die Einspritzmenge erlauben, Hierzu wird beispielsweise abgefragt, ob sich die Brennkraftmaschine im Betriebszustand Teillast oder Leerlauf befindet, die Drehzahl der Brennkraftmaschine unterhalb eines vorgegebenen Drehzahlgrenzwertes liegt und die Fahrerwunschmenge, die z. B. aus einem Pedalwert abgeleitet wird, von Null verschieden ist. Ist eine dieser Bedingungen nicht erfüllt, so wird das Verfahren mit den Verfahrensschritten S12 und S13 fortgesetzt. Es wird ein Wert ME ADD CBALneu gleich Null gesetzt, d. h. es findet aufgrund des momentan vorliegenden Betriebspunktes der Brennkraftmaschine keine Angleichung der den einzelnen Zylindern zuzuführenden Kraftstoffmenge statt, Das Verfahren ist damit beendet.

Liefert die Abfrage in Verfahrensschritt S1 ein positives Ergebnis, sind also die genannten Bedingungen erfüllt, wird im Verfahrensschritt S2 überprüft, ob auch die Adaptionsbedingung erfüllt ist. Eine Adaption der zylinderindividuellen Kraftstoffmengen zur Zylindergleichstellung ist nur im Betriebszustand Leerlauf zugelassen. Befindet sich die Brennkraftmaschine außerhalb des Leerlaufbereiches, so findet keine Adaption statt und der zylinderindividuelle Adaptions-

wert bleibt unverändert (Verfahrensschritt S11):

ME ADD CBALneu = ME ADD CBALalt.

Anschließend wird im Verfahrensschritt S13 dieser Wert ausgegeben und das Verfahren ist zu Ende.

Ist die Adaptionsbedingung aber erfüllt, werden die zylinderindividuellen Korrekturmengen laufend aktualisiert. Die Berechnung erfolgt auf der Basis der Abweichung von Expansions- und Kompressionsdrehzahl des zu betrachtenden Zylinders. Hierzu werden im Verfahrensschritt S3 die Werte für die Drehzahl bei Expansion N_EXP und die Drehzahl bei

DE 197 20 009 C 2

Kompression N_CPR für jeden Zylinder der Brennkraftmaschine einzeln erfaßt, daraus jeweils die Differenz gebildet und diese gefiltert, beispielsweise durch eine gleitende Mittelwertbildung:

 $N_DIF_CBAL_GMW(i) = N_DIF(i) \cdot N_DIF_MITKO + N_DIF_CBAL_GMW(i-m) \cdot (1-N_DIF_MITKO)$

mit N_DIF_CBAL_GMW(i): neuer Mittelwert

 $N_DIF_CBAL_GMW(i-m)$; alter Mittelwert $N_DIF(i) = N_EXP(i) - N_CPR(i)$; Drehzahldifferenz zwischen Expansion und Kompression

N_DIF_MITKO: Mittelungskonstante, deren Wert zwischen 0 und 1 wählbar ist

i: Zylindernummer

m: Zylinderanzahl

Aus den für jeden Zylinder auf diese Weise ermittelten Werten N_DIF_CBAL_GMW(i) wird im Verfahrensschritt S4
der Mittelwert über alle Zylinder gebildet:

15

20

 $N_DIF_CBAL_MW_GMW = 1/m \cdot \Sigma_i^m N_DIF_CBAL_GMW(i)$

Im anschließenden Verfahrensschritt S5 wird die Regelabweichung N_DIF_CBAL(i) eines jeden Zylinders zum Mittel der Abweichungen aller Zylinder und der I-Anteil des Lecrtaufreglers (PID-Regier) berechnet:

N_DIF_CBAL(i) = N_DIF_CBAL_MW_GMW - N_DIF_CBAL_GMW(i).

Abhängig von der Regelabweichung N DIF CBAL(i) sind in einem Kennfeld eines Speichers der Steuerungseinrichtung für die Brennkrattmaschine zugehörige Werte für den I-Anteil der Leerlaufkraftstoffmenge KF_ME_ADD_I_CBAL als neuer Cylinder-Blanneing Wert abgelegt,

Um sicherzustellen, daß das Cylinder Balancing nicht gegen die Leerlaufregelung arbeitet, wird abhängig vom Verhalten des Leerlaufreglers entschieden, ob die Adaption die Korrekturmenen für die cinzienen Zylinder erhöben oder verringern darf. Dazu wird im Bettiebszustand Loerlauf der gleitende Mittelwert der Leerlauft-Kraftstoffmenge gebilder:

 $ME_GMW_LL(i) = ME_GMW_LL(i-1) \cdot (1-ME_MTTKO_LL) + ME_LL \cdot ME_MTTKO_LL$

mit ME_LL: aktuelle Leerlaufmenge

ME_MITKO_LL: Mittelungskonstante, deren Wert zwischen 0 und 1 wählbar ist.

Dies wird gemacht, um zu erkennen, in welche Richtung die Adaption erfolgt, zu positiven oder negativen Werten hin. Im Verfahrensschrit S7 wird geprüft, do der Mitchwert der Lenet umtenge ME GMW LL größer Nüll und der Ir-Anteil negativ ist. Ist dies der Fall, so wird im Verfahrensschrit S9 der Wert KF ME ADD L CBAL gleich Null gesetzt, andernfalls wird im Verfahrensschrit S8 obeprüft, do her Mittelwert der Lenet umtenge ME GMW LL kleiner Null und der Ir-Anteil positiv ist. Liefert auch diese Abfrage ein positives Ergebnis, so wird ebenfalls zum Verfahrensschrit S9 verzweit; 18 Sindet ein Betrenzum des Kennfeldsungenwerten staft.

Liefern dagegen beide Abfragen in den Verfahrensschritten S7 und S8 negative Ergebnisse, so findet keine Begrenzung des Kennfeldausgengswortes KF_MB_ADD_I_CBAL statt und im Verfahrensschritt S10 erfolgt die Berechnung des neuen Adaptionswertes:

ME_ADD_CBALneu = ME_ADD_CBALalt + KF_ME_ADD_I CBAL

Amschließend wird im Verfahrensschritt S13 die zur Zyjindergleichstellung berücksichtigende Adaptionsmenge (Koc-4srektiurmenge) MB_ADD_CRAL ausgegeben, die additiv zur Fahrenwunschmange bei der Gesamtformelt zur Bestimmung der Flinspritzmenge eingeln. Diese Adaptionsmenge ist entweder Null (Verfahrensschritt S12), wenn aufgrund des Betriebzustandes der Fræmtraffunsschrie die Cyfinder Balancing-Funtion nicht betreichsichtigt wird oder der alse, früher berechnete Wert, weil keine Adaption zugelassen ist (Verfahrensschritt S11) oder der im Verfahrensschritt S10 neuberechnete Wert.

Patentansprüche

- Verfahren zur Zylindergleichstellung bezüglich der Kraftstoff-Einspritzmenge bei einer mehrzylindrigen Brennkraftmaschine, wobei zur adaptiven Gleichstellung der Zylinder
 - die Werte für die Drehzahl bei Expansion (N_EXP(i)) und die Drehzahl bei Kompression (N_CPR(i)) für jeden Zylinder (i) der Brennkraftmaschine erfaßt werden.
 - daraus jeweils eine Drehzahldifferenz (N_DIF(i)) gebildet wird,
 - die Drehzahldifferenz (N_DIF(i)) mittels einer gleitenden Mittelwertbildung (N_DIF_CBAL_GMW(i)) gefültert wird
 - in Abhängigkeit von der gefilterten Drehzahldifferenz (N_DIF_CBAL_GMW(i)) zylinderindividuelle Ad-
 - aptionsmengen (ME_ADD_CBAL(i)) für die Zylindermengengleichstellung ermittelt werden, indem

 aus den gefilterten Drehzahldifferenzen (N_DIF_CBAL_GMW(i)) ein Drehzahlmittelwert
 - (N DIF CBAL MW GMW) über alle Zylinder (i) gebildet wird,
 eine Regelabweichung (N DIF (BAL(i)) eines jeden Zylinders (i) zum Mittel der Abweichung 65 (N DIF (BAL J.MW GMW) aller Zylinder (i) berechnet wird und
 - abhängig von der Regelabweichung (N_DIF_CBAL(i)) Werte für eine Leerlaufkraftstoffmenge (KF_ME_ADD_I_CBAL) in einem Kennfeld abgelegt sind, die bei der Berechnung der Adaptionswerte

DE 197 20 009 C 2

10

15

20

25

35

45

55

60

65

- (ME_ADD_CBAL(i)) berücksichtigt werden.

 2. Vörlähren nach Anspruch 1, deabreh gekennzeichnet, daß der neue Adaptionswert berechnet wird aus dem alten Adaptionswert und dem Kennichwert au
- ME_ADD_CBALneu = ME_ADD_CBALalt + KF_ME_ADD_I_CBAL
 - Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß der Kennfeldwert (KF_MB_ADD_I_CBAL) in Abhängigkeit vom Mittelwert der Leerlaufkraftstoffmenge (ME_GMW_LL(i)) begrenzt ist.

Hierzu 1 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

